PATENT ABSTRACTS OF JAPAN

(11)Publication number:

2002-317797

(43)Date of publication of application: 31.10.2002

(51)Int.CI.

F04D 29/38 F04D 29/54

(21)Application number: 2001-120593

(71)Applicant : ISHIKAWAJIMA HARIMA HEAVY IND

CO LTD

(22)Date of filing:

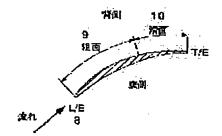
19.04.2001

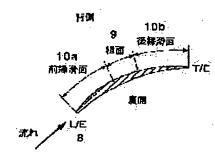
(72)Inventor: NAKANO TSUGUJI

(54) COMPRESSOR BLADE AND PRESSURE LOSS REDUCING METHOD

(57) Abstract:

PROBLEM TO BE SOLVED: To provide a compressor blade capable of securing the stable operation range of a compressor and a pressure loss reducing method thereof by restricting the generation of a layer flow separating bubbles and the development of a turbulent flow boundary layer in a low-Raynolds number range to improve the efficiency of the compressor, and preventing the reduction of a surge margin. SOLUTION: A front half part of the blade from a front edge to a back side is formed with a rough surface 9 having relatively large surface roughness in relation to a (B) rear half part of the blade. The rough surface 9 having Ra=1.6-0.8a of surface roughness is formed at about 60% of the chord length formed from the front edge to the bask side of the blade, and a smooth surface 10 having relatively small surface roughness is formed in the rear half part of the blade.





LEGAL STATUS

[Date of request for examination]

[Date of sending the examiner's decision of rejection]

[Kind of final disposal of application other than the examiner's decision of rejection or application converted registration]

[Date of final disposal for application]

[Patent number]

[Date of registration]

[Number of appeal against examiner's decision of rejection]

[Date of requesting appeal against examiner's decision of rejection]

[Date of extinction of right]

(19)日本国特許庁 (JP)

(12) 公開特許公報(A)

(11)特許出願公開番号 特開2002-317797 (P2002-317797A)

(43)公開日 平成14年10月31日(2002.10.31)

(51) Int.Cl.'

護別配号

ΡI

テーマコート*(参考)

F04D 29/38

29/54

F04D 29/38 29/54

3H033

E 3H034

審査請求 未請求 請求項の数4 OL (全 10 頁)

(21)出願番号

特顧2001-120593(P2001-120593)

(22)出願日

平成13年4月19日(2001.4.19)

(71)出願人 000000099

石川島播磨重工業株式会社

東京都千代田区大手町2丁目2番1号

(72) 発明者 中野 嗣治

東京都西多摩郡瑞穂町殿ケ谷229 石川島

播磨工工業株式会社瑞穂工場内

(74)代理人 100097515

弁理士 堀田 実 (外1名)

Fターム(参考) 3H033 AA02 AA16 BB03 BB08 BB17

CC02 DD04 DD06 DD25 EE08

3H034 AA02 AA16 BB03 BB08 BB17

CC03 DD07 DD22 EED8

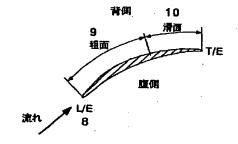
(54) 【発明の名称】 圧縮機翼とその圧力損失低減方法

(57) 【要約】

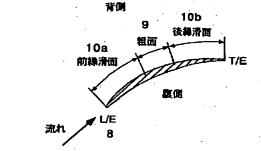
【課題】 低レイノルズ数領域における層流剥離泡の発 生と乱流境界層の発達を抑制して圧縮機の効率を向上さ せるとともに、サージ余裕の減少を防止し、圧縮機の安 定作動領域を確保することができる圧縮機翼とその圧力 損失低減方法を提供する。

翼の前縁から背側の前半部分に、翼の 【解決手段】 後半部分に比較して表面粗さが相対的に粗い粗面9を有 する。また翼の前縁から背側の弦長の約60%付近まで に表面粗さがRa=1. 6~0. 8aの粗面 9を有し、 翼の後半部分に表面粗さが相対的に滑らかな滑面10を 有する。









【特許請求の範囲】

【請求項1】 翼の前縁から背側の前半部分に、翼の後半部分に比較して表面粗さが相対的に粗い粗面(9)を有する、ことを特徴とする圧縮機翼。

【請求項2】 翼の前縁から背側の弦長の約60%付近までに表面粗さがRa=1.6~0.8 aの粗面(9)を有し、翼の後半部分に表面粗さが相対的に滑らかな滑面(10)を有する、ことを特徴とする請求項1に配載の圧縮機器。

【請求項3】 翼の前縁から背側の翼面速度のピーク部までに表面粗さが相対的に滑らかな前縁滑面(10a)を有し、前記ピーク部から背側の弦長の約60%付近までに表面粗さがRa=1.6~0.8aの粗面(9)を有し、翼の後半部分に表面粗さが相対的に滑らかな後縁滑面(10b)を有する、ことを特徴とする請求項1に記載の圧縮機翼の圧力損失低減方法。

【請求項4】 圧縮機翼の前縁から背側の前半部分の少なくとも一部の表面粗さを粗く形成し、翼の後半部分の表面粗さを細かく形成する、ことを特徴とする圧縮機翼の圧力損失低減方法。

【発明の詳細な説明】

[0001]

【産業上の利用分野】本発明は、層流剥離泡の発生と乱 流境界層の発達を抑制する圧縮機翼とその圧力損失低減 方法に関する。

[0002]

【従来の技術】図9はターボジェットエンジンの模式的 構成図であり、空気取入口1、圧縮機2、燃焼器3、ガスタービン4、アフターバーナ5、ジェットノズル6、 等を備えている。かかるターボジェットエンジンでは、 空気を空気取入口1から導入し、圧縮機2でこの空気を 圧縮し、燃焼器3内で燃料を燃焼させて高温の燃焼ガス を発生させ、発生した燃焼ガスでガスタービン4を駆動 し、このガスタービン4で圧縮機2を駆動し、アフター パーナ5でタービンを出た排ガスにより燃料を再度燃焼 させ、高温の燃焼排ガスをジェットノズル6で膨張させ て後方に噴出し、推力を発生するようになっている。こ の構成は、ターボジェットエンジン以外のジェットエン ジンでも同様である。

[0003]

【発明が解決しようとする課題】上述したジェットエンジンやその他のガスターピンにおいて、圧縮機を構成する動翼や静翼(以下、単に翼という)の表面は、従来全体が一定の表面粗さに形成されていた。しかし、翼表面全体の表面粗さが細かい(滑らな)場合、翼の背側の前半部分で層流剝離泡が生じ、圧力損失が大きくなる問題点があった。また、この層流剝離泡は、表面粗さを粗くすることにより減らすことができるが、この場合には翼の後半部分において乱流境界層が発達し、翼全体の圧力損失を減らすことができない。

【0004】すなわち、低レイノルズ数領域で作動する 翼列では、層流剥離泡に起因した大きな剥離が起こり、 大きな圧力損失を生ずる。また、圧縮機の場合に、この 層流剥離により、設計時のレイノルズ数に対しるサージ 線の低下を招き、サージ余裕が減少する。このため、通 常のレイノルズ数では問題にならないような作動条件に おいても圧縮機の作動が不安定になってしまい、遂には エンジン全体が不安定となるおそれがあった。

【0005】本発明はかかる問題点を解決するために創案されたものである。すなわち、本発明は、低レイノルズ数領域における層流剥離泡の発生と乱流境界層の発達を抑制して圧縮機の効率を向上させるとともに、サージ余裕の減少を防止し、圧縮機の安定作動領域を確保することができる圧縮機翼とその圧力損失低減方法を提供することにある。

[0006]

【課題を解決するための手段】本発明によれば、翼の前 縁から背側の前半部分に、翼の後半部分に比較して表面 粗さが相対的に粗い粗面(9)を有する、ことを特徴と する圧縮機翼が提供される。

【0007】また、本発明によれば、圧縮機翼の前縁から背側の前半部分の少なくとも一部の表面粗さを粗く形成し、翼の後半部分の表面粗さを細かく形成する、ことを特徴とする圧縮機翼の圧力損失低減方法が提供される

【0008】上記本発明の方法及び装置によれば、翼背側の前半部分の粗い表面粗さにより層流剥離泡が抑えられ、かつ翼後半部分では表面粗さが細かいので乱流境界層の発達が抑えられる。その結果、翼の圧力損失を低減できる。

【0009】本発明の好ましい実施形態によれば、翼の前縁から背側の弦長の約60%付近までに表面粗さがRa=1.6~0.8aの粗面(9)を有し、翼の後半部分に表面粗さが相対的に滑らかな滑面(10)を有する。

【0010】この構成により、翼の前縁(L/E)から 背側の弦長の約60%付近までの領域において、Ra= 1.6~0.8 aの相対的に粗い粗面(9)により、翼 背側の前半部分で層流剝離泡を効果的に抑えることがで きる。また、翼の後半部分を相対的に滑らかな滑面(1 0)とすることにより、翼後半部分で乱流境界層の発達 を効果的に抑えることができる。

【0011】また、翼の前縁から背側の翼面速度のピーク部までに表面粗さが相対的に滑らかな前縁滑面(10a)を有し、前記ピーク部から背側の弦長の約60%付近までに表面粗さが $Ra=1.6\sim0.8$ aの粗面

(9)を有し、翼の後半部分に表面粗さが相対的に滑らかな後縁滑面(10b)を有する、ことが好ましい。

【0012】このように、前側部分を全部担くするのではなく、加速領域であり、乱れ度が生じにくい前録(L

/E) から背側の翼面速度のピーク部までを相対的に滑らかな前縁滑面(10a) とすることで、この部分の抵抗を低減することができる。また、背側の翼面速度のピーク部から背側の弦長の約60%付近までを表面粗さRa=1.6~0.8aの相対的に粗い粗面(9)とすることで、層流剥離泡を効果的に抑えられる。更に、翼の後半部分を表面粗さが相対的に滑らかな後縁滑面(10b)とすることで、全体の圧損を抑え、かつ効率向上を図ることができる。

[0013]

【発明の実施の形態】以下、本発明の好ましい実施形態を図面を参照して説明する。 なお、各図において共通する部分には同一の符号を付して使用する。

【0014】図1(A)(B)は、本発明による圧縮機 翼の模式的断面図である。図1(A)において、本発明の圧縮機翼7は、翼の前縁8(L/E、リーディングエッジ)から背側の前半部分に、翼の後半部分に比較して 表面粗さが相対的に粗い粗面9を有する。更に、具体的には、翼の前縁8から背側の弦長の約60%付近までに 表面粗さRa=1.6~0.8aの粗面9を有し、翼の後半部分に表面粗さが相対的に滑らかな滑面10を有する。この構成により、後述するように、翼背側の前半部分の粗い表面粗さにより層流剥離泡が抑えられ、翼後半部分では表面粗さが細かいので乱流境界層の発達が抑えられる。その結果、翼の圧力損失を低減できる。

【0015】また、図1(B)では、翼の前縁8から背側の翼面速度のピーク部Aまでに相対的に滑らかな前縁滑面10aを有し、背側の翼面速度のピーク部Aから背側の弦長の約60%付近までに表面粗さがRa=1.6~0.8aの相対的に粗い粗面9を有し、翼の後半部分に表面粗さが相対的に滑らかな後縁滑面10bを有する。すなわち、前側部分を全部粗くするのではなく、加速領域であり、乱れ度が生じにくい前縁(L/E)から背側の翼面速度のピーク部までを相対的に滑らかな表面10a(滑面)とすることで、この部分の抵抗を低減できる。また、背側の翼面速度のピーク部から背側の弦長の約60%付近までに表面粗さがRa=1.6~0.8aaの相対的に粗い表面9(粗面)とすることで、図1

(A) と同様に層流剝離泡を効果的に抑えられる。更に、翼の後半部分を表面粗さが相対的に滑らかな表面10b(滑面)とすることで、乱流境界層の発達が抑えられる。その結果、全体の圧損を抑え、かつ効率向上を図ることができる。

[0016]

【実施例】図2のような圧縮機翼列について、全体が滑 らかなSmooth翼(1種)と、翼面を粗くしたRo ugh翼(3種)の計4種類の翼を製作し性能試験を行 った。Rough翼は、B1, B2, B3の3種であ り、B1が最も粗く、B3が最も滑らかである。翼の設 計レイノルズ数(Re)は450000である。 【0017】図3は、各翼の翼面マッハ数分布図である。Re=300000、450000では各翼に差はなく、X/L=0.42~0.64の部分に層流剝離が見られる。Re=600000では層流剥離泡が各翼で異なっている。Smooth翼に対してRough翼B3では剥離泡が小さくなっており、B2では更に小さくなり、B1では層流剥離泡が無くなっている。Re=80000では最も粗いB1でX/L=0.7付近から大きな乱流剥離が生じている。このときB1より滑らかなB2では、乱流剥離泡は小さく(X/L=0.88)なっている。Re=1000000では、これらの傾向がより顕著に現れている。

【0018】図4は、各翼の圧力損失のReに対する変化を示す図である。B1ではRe=60000において層流剥離が抑えられているものの、圧力損失は若干増えている。B1の圧損はRe=80000になると大きく増加しているが、これは前述した大きな乱流剝離によっている。B2とB3の圧損増加はReに対して直線的であるが、B3の増加率はB2に対して小さい。

【0019】図5は、Re450000と600000 における境界層計測結果である。流入角は設計角度であ る。各翼の境界層厚さδはRe600000において、 異なっている。粗いB1,B2ではかなり大きく、また B3でもSmooth翼よりは大きくなっている。排除 厚(δ1)からは、層流剥離泡が粗い形態において小さ く抑えられていることがわかる。また後縁 (T/E) で の排除厚は粗い形態で大きくなっている。 形状係数H₁₂ の図は境界層の特性を示している。Re=450000 においてはSmooth翼とB3翼のX/L=0. 4付 近に形状係数が3を越えている部分があるが、これが層 流剥離を示している。このとき、粗いB1, B2では形 状係数の増加は見られず、粗いことによって層流剥離が 抑えられていることがわかる。その一方で、T/E付近 にて粗い翼ほど形状係数が大きくなっているのは乱流剥 離が起きつつあることを示している。

【0020】図6はRe=450000における乱れ度である。左端の図はX/L=0.56における乱れ度の分布であり、この位置は層流剥離が発生する位置に相当している。粗いB1では、Smooth翼に対して壁面近くの乱れ度が小さくなっており、このことからも層流剝離が抑えられていることがわかる。X/L=0.76においてはB1の壁付近における乱れが強くなり出していることがわかり、X/L=0.99(翼後縁)ではB1の境界層内の乱れ度は非常に大きくなっている。X/L=0.99の乱れは、B2ではあまり大きくなく、B3ではSmooth翼とほぼ同じ程度である。これらの結果から、表面粗さには層流剝離を抑える効果と、乱流剝離を発達させる効果があることが分かる。

【0021】図7は、入射角の変化に対する翼面マッハ 数の変化を示す図である。Re=45000の流入角 129度と132度ではどの粗さの翼でも層流剥離泡を経て乱流へ遷移している。しかし、流入角140度では 翼の前縁から乱流境界層になっており後縁部分で乱流剝離が起きている。この乱流剝離は粗い翼ほど大きい。Re=600000の流入角129度と132度では最も粗いB1においてのみ層流剥離が抑えられている。Re=80000では流入角129度と132度において、全ての粗さの翼で層流剥離が無くなっている。このとき、最も粗いB1では大きな乱流剥離が起きている。

【0022】図8はSmooth翼に対する圧損増加量の流入角に対する変化である。高Re域でのB1の圧損が流入角129度と132度においてもかなり大きいがこれは先に述べた乱流剥離による。B3は層流剥離にも乱流境界層にも影響しないので圧損の増加は小さい。

【0023】以上の試験結果から以下のことがわかる。

- (1) Smooth翼の層流剥離域での排除厚がより大きいことから、粗い翼では層流剥離の程度を小さくすることができる。
- (2) 粗い翼では、層流剥離を抑えることはできるものの、乱流境界層の影響で圧力損失は小さくならない。
- (3) 高Re領域では、粗い翼では乱流剥離が起こる。
- (4) 入射角が設計値以下の場合には、境界層に対する 粗さの影響は圧損への影響と似ている。入射角が大きい 場合、境界層は粗さに対して敏感に変化する。
- (5) 粗さによる圧損の増加量は粗さの高さに支配される。
- (6) 圧縮機翼例周りの流れ場は粗さの効果に対して大きく影響する。このことから平板周りの流れ場から得られた結果を圧縮機翼列に適用することができないことが分かる。

【0024】上述したように本発明の方法及び装置によれば、翼背側の前半部分の粗い表面粗さにより層流剥離 泡が抑えられ、かつ翼後半部分では表面粗さが細かいの で乱流境界層の発達が抑えられる。その結果、翼の圧力 損失を低減できる。

【0025】また、特に、図1(A)の実施形態により、翼の前縁(L/E)から背側の弦長の約60%付近までの領域において、Ra=1.6~0.8aの相対的に粗い粗面(9)により、翼背側の前半部分で層流剝離泡を効果的に抑えることができる。また、翼の後半部分を相対的に滑らかな滑面(10)とすることにより、翼後半部分で乱流境界層の発達を効果的に抑えることがで

きる。

【0026】更に、図1(B)の実施形態により、前側部分を全部粗くするのではなく、加速領域であり、乱れ度が生じにくい前縁(L/E)から背側の翼面速度のピーク部までを相対的に滑らかな前縁滑面(10a)とすることで、この部分の抵抗を低減することができる。また、背側の翼面速度のピーク部から背側の弦長の約60%付近までを表面粗さRa=1.6~0.8aの相対的に粗い粗面(9)とすることで、層流剥離泡を効果的に抑えられる。更に、翼の後半部分を表面粗さが相対的に滑らかな後縁滑面(10b)とすることで、全体の圧損を抑え、かつ効率向上を図ることができる。

【0027】なお、本発明は上述した実施形態に限定されず、本発明の要旨を逸脱しない範囲で種々変更できることは勿論である。

[0028]

【発明の効果】上述したように、本発明の圧縮機翼とその圧力損失低減方法は、低レイノルズ数領域における層流剥離泡の発生と乱流境界層の発達を抑制して圧縮機の効率を向上させるとともに、サージ余裕の減少を防止し、圧縮機の安定作動領域を確保することができる等の優れた効果を有する。

【図面の簡単な説明】

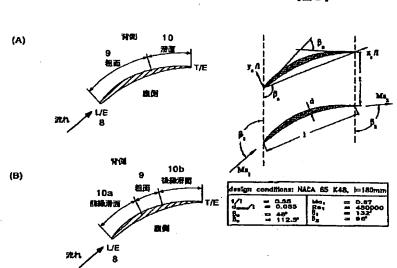
- 【図1】本発明による圧縮機翼の模式的断面図である。
- 【図2】圧縮機翼列の模式図である。
- 【図3】各翼の翼面マッハ数分布図である。
- 【図4】各翼の圧力損失のReに対する変化を示す図である。
- 【図5】Re450000と60000における境界 層計測結果である。
- 【図6】Re=450000における乱れ度である。
- 【図7】入射角の変化に対する翼面マッハ数の変化を示す図である。
- 【図8】Smooth翼に対する圧損増加量の流入角に対する変化である。
- 【図 9】 ターボジェットエンジンの模式的構成図であ ス

【符号の説明】

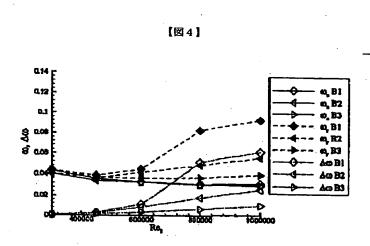
1 空気取入口、2 圧縮機、3 燃焼器、4 ガスタービン、5 アフターバーナ、6 ジェットノズル、7 圧縮機翼、8 前縁(L/E)、9 粗面、10 滑面、10a 前縁滑面、10b 後縁滑面

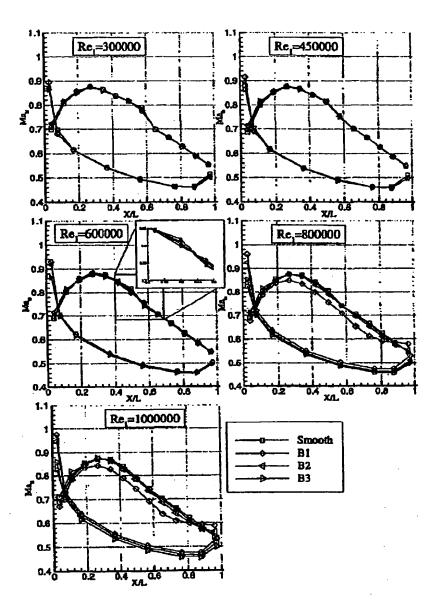


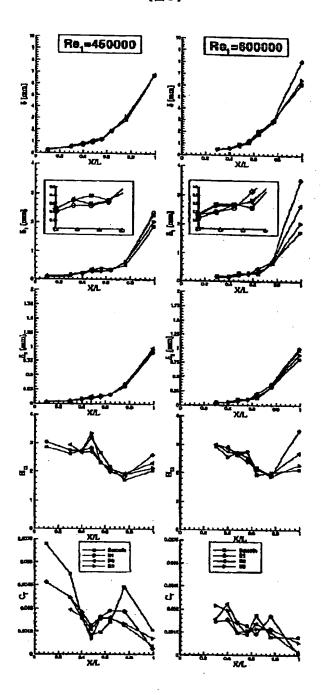
【図2】

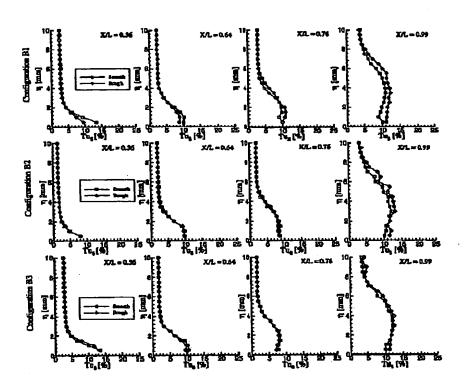


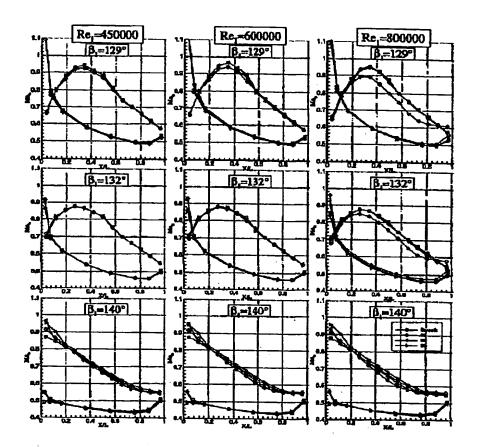
【図9】



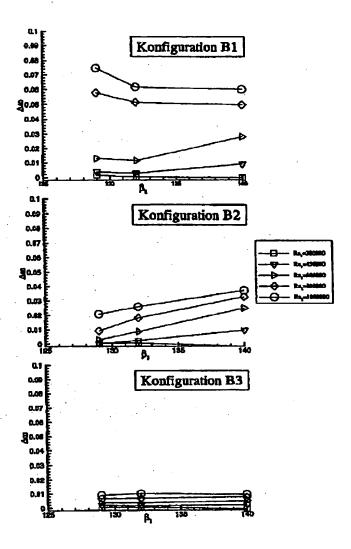








-0-



This Page is Inserted by IFW Indexing and Scanning Operations and is not part of the Official Record

BEST AVAILABLE IMAGES

Defective images within this document are accurate representations of the original documents submitted by the applicant.

Defects in the images include but are not limited to the items checked:

BLACK BORDERS

IMAGE CUT OFF AT TOP, BOTTOM OR SIDES

FADED TEXT OR DRAWING

BLURRED OR ILLEGIBLE TEXT OR DRAWING

SKEWED/SLANTED IMAGES

COLOR OR BLACK AND WHITE PHOTOGRAPHS

GRAY SCALE DOCUMENTS

LINES OR MARKS ON ORIGINAL DOCUMENT

REFERENCE(S) OR EXHIBIT(S) SUBMITTED ARE POOR QUALITY

IMAGES ARE BEST AVAILABLE COPY.

As rescanning these documents will not correct the image problems checked, please do not report these problems to the IFW Image Problem Mailbox.

□ OTHER: _____